

08.11.2004

日 本 国 特 許 庁  
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日            2 0 0 3 年 1 1 月    5 日  
Date of Application:

出 願 番 号            特 願 2 0 0 3 - 3 7 5 0 7 1  
Application Number:  
[ST. 10/C]:            [ J P 2 0 0 3 - 3 7 5 0 7 1 ]

出    願    人            日 本 電 気 株 式 有 限 公 司  
Applicant(s):

**PRIORITY DOCUMENT**  
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN  
COMPLIANCE WITH  
RULE 17.1(a) OR (b)

REC'D 02 DEC 2004

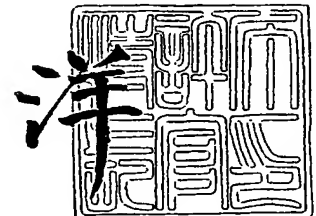
WIPO

PCT

2 0 0 4 年    8 月 3 0 日

特許庁長官  
Commissioner,  
Japan Patent Office

小 川



【書類名】 特許願  
【整理番号】 52700381  
【提出日】 平成15年11月 5日  
【あて先】 特許庁長官殿  
【国際特許分類】 H04J 13/00  
【発明者】  
    【住所又は居所】 東京都港区芝五丁目 7 番 1 号 日本電気株式会社内  
    【氏名】 寺本 智之  
【特許出願人】  
    【識別番号】 000004237  
    【氏名又は名称】 日本電気株式会社  
【代理人】  
    【識別番号】 100088812  
    【弁理士】  
    【氏名又は名称】 ▲柳▼川 信  
【手数料の表示】  
    【予納台帳番号】 030982  
    【納付金額】 21,000円  
【提出物件の目録】  
    【物件名】 特許請求の範囲 1  
    【物件名】 明細書 1  
    【物件名】 図面 1  
    【物件名】 要約書 1  
    【包括委任状番号】 9001833

**【書類名】特許請求の範囲****【請求項 1】**

無線送信装置における電力増幅器へ供給される直交ベースバンド信号の振幅制限をなすクリッピング回路であって、方形クリップ手段と位相回転手段との直列構成を複数段従属接続して、多角形クリッピング手段を構成したことを特徴とするクリッピング回路。

**【請求項 2】**

方形クリップ手段及び前記位相回転手段による信号振幅の変化を補償調整するための振幅調整手段を更に含むことを特徴とする請求項 1 記載のクリッピング回路。

**【請求項 3】**

前記方形クリップ手段と前記位相回転手段との直列構成が  $n$  段 ( $n$  は 2 以上の整数) 従属接続されており、初段の方形クリップ手段のクリップレベルは予め定められた所定クリップレベルに設定されており、2 段目以降の方形クリップ手段のクリップレベルは、前段の位相回転手段の位相回転量に応じた振幅変化量に対応した補正量を、前記所定クリップレベルに対して乗算した値に設定されていることを特徴とする請求項 1 または 2 記載のクリッピング回路。

**【請求項 4】**

前記直交ベースバンド信号の振幅値が予め定められた所定クリップレベルより大なる場合に、前記直交ベースバンド信号が前記多角形クリッピング手段による処理を受けるよう制御する制御手段を、更に含むことを特徴とする請求項 1～3 いずれか記載のクリッピング回路。

**【請求項 5】**

前記制御手段は、前記直交ベースバンド信号の振幅値が前記所定クリップレベル以下の場合には、前記直交ベースバンド信号に対して、前記多角形クリッピング手段の処理時間に相当する時間だけ調整して出力するようにしたことを特徴とする請求項 4 記載のクリッピング回路。

**【請求項 6】**

請求項 1～5 いずれか記載のクリッピング回路を含むことを特徴とする無線送信装置。

【書類名】明細書

【発明の名称】クリッピング回路及びそれを用いた無線送信装置

【技術分野】

【0001】

本発明はクリッピング回路及びそれを用いた無線送信装置に関し、特に無線送信装置における電力増幅器へ供給される直交ベースバンド信号の振幅制限をなすクリッピング方式に関するものである。

【背景技術】

【0002】

無線通信システムにおいて、無線送信装置側では、送信信号の全ての振幅値に亘って良好な線形性を有する電力増幅器を使用することが理想的である。しかしながら、送信可能な全ての振幅値に亘って良好な線形性を有する電力増幅器は、回路規模、価格、電力等の面から困難である。そのために、ある一定振幅までは線形性を有しているが、それ以上の振幅に対しては非線形特性を有する一般的な電力増幅器が用いられることが多い。

【0003】

CDMA (Code Division Multiple Access) 方式やOFDM (Orthogonal Frequency Division Multiplexing) 方式のような複数の送信チャネルの多重化処理を行った送信信号を、電力増幅器により増幅する場合、1つのRF (高周波) 出力信号に多重するチャネル数が増加するに従って、増幅すべき信号の振幅値の幅が広がってしまうことになる。このような信号を、上述した理想的ではない電力増幅器を用いて増幅した場合、電力増幅器の線形性を有する領域を超えた振幅値の信号が入力されると、RF出力信号に歪が生ずることになる。RF出力信号に歪が生ずると、隣接する通信チャネルの妨害波となり、かつ変調精度が劣化してしまい、その結果伝送路のBER (Bit Error Rate) が劣化する。

【0004】

このようなRF出力信号の歪の発生を抑制するために種々の方式が提案されている。そのなかの一つに、送信データのベースバンド信号処理部でのI、Q信号のクリッピング (クリップともいう) 処理がある。このクリッピング処理にもいくつかの方式があり、その代表的なものとして、方形クリッピング (特許文献1参照) や円形クリッピングがある。

【特許文献1】特開昭63-198174号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0005】

方形クリッピングは小さな回路規模で実現できるという利点があるが、クリッピング処理後のデータに位相誤差が発生してしまうという欠点がある。方形クリッピングは、ベースバンド信号のI成分に対してはI軸方向に独立にクリッピングを行い、Q成分に対してはQ軸方向に独立にクリッピングを行う方式であることから、例えば、図10(a)に示す如く、ベースバンド信号のI成分がクリップレベル (点線) を超えており、Q成分はクリップレベルを超えていない場合には、I成分のみがクリップされることになるために、クリッピング後のベクトル成分は元のベクトル成分に対して位相誤差 $\theta$ を有することになる。位相誤差が生じると、変調波のEVM (Error Vector Magnitude) が劣化してしまう。

【0006】

一方、円形クリッピングは、I成分及びQ成分の両方を位相に沿ってクリップする方式であることから、方形クリッピングで発生する位相誤差に生じない (図10(b)参照)。しかしながら、円形クリッピングは、演算処理もしくはROMテーブルのデータ読出し処理により行われるために、I、Q成分のビット数の増加に伴って回路規模が増大してしまうという欠点がある。また、想定される入力ダイナミックレンジによって回路規模が大きく左右されるなどの欠点もある。

【0007】

本発明の目的は、比較的小さな回路規模で位相誤差の発生を抑止してEVMを劣化させ

ることのないクリッピング回路を提供することである。

【課題を解決するための手段】

【0008】

本発明によれば、無線送信装置における電力増幅器へ供給される直交ベースバンド信号の振幅制限をなすクリッピング回路であって、方形クリップ手段と位相回転手段との直列構成を複数段従属接続して、多角形クリッピング手段を構成したことを特徴とするクリッピング回路が得られる。

【0009】

更に、方形クリップ手段及び前記位相回転手段による信号振幅の変化を補償調整するための振幅調整手段を含むことを特徴とする。また、前記方形クリップ手段と前記位相回転手段との直列構成が  $n$  段 ( $n$  は 2 以上の整数) 従属接続されており、初段の方形クリップ手段のクリップレベルは予め定められた所定クリップレベルに設定されており、2 段目以降の方形クリップ手段のクリップレベルは、前段の位相回転手段の位相回転量に応じた振幅変化量に対応した補正量を、前記所定クリップレベルに対して乗算した値に設定されていることを特徴とする。

【0010】

更に、前記直交ベースバンド信号の振幅値が予め定められた所定クリップレベルより大なる場合に、前記直交ベースバンド信号が前記多角形クリッピング手段による処理を受けるよう制御する制御手段を含むことを特徴とする。そして、前記制御手段は、前記直交ベースバンド信号の振幅値が前記所定クリップレベル以下の場合には、前記直交ベースバンド信号に対して、前記多角形クリッピング手段の処理時間に相当する時間だけ調整して出力するようにしたことを特徴とする。そして、本発明による無線通信装置は、上記のクリッピング回路を含むことを特徴とする。

【0011】

本発明の作用を述べる。構成の簡単な方形クリップ回路と位相回転回路との直列回路を複数段従属接続することにより、多角形クリッピングを実現して、原理的に位相誤差のない円形クリッピングに近づくよう構成する。

【発明の効果】

【0012】

本発明によれば、多角形クリッピングを簡単な構成で実現することにより、円形クリッピングとほぼ同等の特性、すなわち位相誤差を極力抑制して変調波の EVM の劣化を防止できるという効果がある。

【発明を実施するための最良の形態】

【0013】

以下に図面を用いて本発明の実施の形態について詳細に説明する。図 1 は本発明の実施の形態を示す機能ブロック図である。図 1 において、ベースバンド信号処理を行った後の直交成分である I 成分 (RI)、Q 成分 (RQ) は、タイミング調整器 6、16 角形クリップ回路 1、絶対値化回路 2 へそれぞれ入力される。

【0014】

絶対値化回路 2 において、I 成分及び Q 成分はそれぞれ絶対値化処理され、加算器 3 へ入力されて加算処理される。そして、無線通信システムとして予め定められているクリッピングを行う必要がある信号レベル (クリップレベル = RL) と、加算器 3 の出力である絶対値化したベースバンド信号の振幅値とが、比較器 4 により比較される。この比較の結果、ベースバンド信号の振幅値がクリップレベル RL 以上の場合には、アンドゲート 8 を介してセクタ 7 を制御し、16 角形クリップ回路 1 を経たクリッピング処理後の信号を導出する。一方、ベースバンド信号の振幅値がクリップレベル RL より小の場合には、アンドゲート 8 を介してセクタ 7 を制御し、タイミング調整器 6 を経たタイミング調整後の信号を導出する。

【0015】

なお、タイミング調整器 6 は、16 角形クリップ回路 1 を経たクリッピング処理後の信

号と、16角形クリップ回路1を経ない信号との出力タイミングを調整するものである。このタイミングの調整器16は、16角形クリップ回路1のクリッピング処理に必要な時間分に相当する段数のバッファにより構成されている。アンドゲート8はクリッピング処理のオンオフを、外部指令により制御するためのものである。また、図中の信号線上の数字は並列ビット数を示しており、単に一例を示すに止まるものである。

#### 【0016】

図2は図1における16角形クリップ回路1の機能ブロック図である。16角形クリップ回路1は、入力段から順に、方形クリップ回路11、 $+\pi/4$ 位相回転部12、方形クリップ回路13、 $-\pi/8$ 位相回転部14、方形クリップ回路15、 $-\pi/4$ 位相回転部16、方形クリップ回路17、 $+\pi/8$ 位相回転部18、振幅調整部（振幅スケール部）19からなっている。

#### 【0017】

方形クリップ回路11, 13, 15, 17は全て同一回路構成であり、周知の構成（例えば、特許文献1などの回路）が用いられ、クリップレベルを入力することにより、入力信号I, Q成分（I<sub>ch</sub>, Q<sub>ch</sub>として示す）を、互いに独立して、すなわち、I信号はI軸方向に、Q信号はQ軸方向に個別にクリップする機能を有している。位相回転部12は入力信号の位相を $+\pi/4$ だけ回転させ、位相回転部14は入力信号の位相を $-\pi/8$ だけ回転させ、位相回転部16は入力信号の位相を $-\pi/4$ だけ回転させ、位相回転部18は入力信号の位相を $+\pi/8$ だけ回転させるものである。

#### 【0018】

これ等各位相回転部12, 14, 16, 18の具体例が、図3、図4、図5、図6にそれぞれ示されている。振幅調整部（振幅スケール部）19は、方形クリップや位相回転によって実際の値より小さくなってしまった信号の振幅値を、元の入力信号の振幅値（レベル）に戻すため（補償調整するため）のものであり、その具体例が図7に示されている。

#### 【0019】

ベースバンド信号の直交成分であるI信号及びQ信号が、図示せぬベースバンド信号処理部より、本クリッピング回路部へ入力されると、I, Q信号は16角形クリップ回路1へ供給されて16角形クリッピング処理され、セレクタ7へ印加される。また、上記のI, Q信号は絶対値化回路2へも入力されて絶対値化される。絶対値化された $|RI|$ ,  $|RQ|$ はI/Q加算器3へ入力されて $|RI| + |RQ|$ となり、この加算出力は比較器4へ入力される。比較器4では、入力信号のレベルとクリップレベルRLとが比較され、その大小が判定されてセレクタ7の選択用信号に用いられる。

#### 【0020】

また、I, Q信号はタイミング調整器6へも入力され、16角形クリッピング処理に必要な時間に相当するタイミング調整が行われてセレクタ7へ入力される。セレクタ7では、入力信号がクリップレベルRLよりも大なる場合には、16角形クリップ回路1を経た信号を出力し、逆の場合には、タイミング調整器6を経た信号を出力する。このセレクタ7による選択は、全ての信号に対して16角形クリッピング処理を行うと、電力制限する必要のない信号に対してもクリッピング処理を行うことになるので、これを避けるために、クリッピング処理が必要な信号に対してのみ選択的にクリッピング処理を施すためのものである。なお、アンドゲート8により、クリッピング処理のマスク制御を外部指令により簡単に行うことができるようになっている。

#### 【0021】

16角形クリップ回路1へ入力されたI, Q信号は、先ず方形クリップ回路11において方形クリップが行われる。このときクリップレベルRL0は、

$$RL0 = RL$$

であり、外部設定される。方形クリップ回路11にて方形クリップされた信号は、位相回転部12で $+\pi/4$ だけ位相回転される。この位相回転部12は図3に示す如く、加算器121, 122及び符号反転器123よりなる周知の構成であり、I信号とQ信号とが加

算器 122 で加算されて Q 信号となり、I 信号と Q 信号の符号反転信号とが加算器 121 で加算されて I 信号となる。なお、この  $+\pi/4$  位相回転により、信号振幅は  $\sqrt{2}$  倍に変化する。

#### 【0022】

この位相反転部 12 の出力は方形クリップ回路 13 へ入力されるが、このときのクリップレベル  $RL1$  は、

$$RL1 = RL0 \times \sqrt{2} = RL\sqrt{2}$$

であり、外部設定される。これは、位相回転部 12 で信号位相を  $+\pi/4$  回転させているために、振幅が  $\sqrt{2}$  倍に変化したために、クリップレベルもそれだけ大とする必要があるからである。なお、図 8 には  $\pi/4$  位相回転した場合に、 $\sqrt{2}$  だけレベル変化することを示しており、三平方の定理により求めることができる。

#### 【0023】

次に、位相回転部 14 により信号位相が  $-\pi/8$  回転される。この位相回転部 14 は、図 4 に示す如く、加算器 141、142、乗算器 143、144、符号反転器 145 よりなる周知の構成である。I 信号と係数 ( $n$  ビット) とが乗算器 143 で乗算され、その乗算出力の下位  $n$  ビットが切捨てられて符号反転され、加算器 142 にて Q 信号と加算され、Q 信号となる。また、Q 信号と係数とが乗算器 144 で乗算され、その乗算出力の下位  $n$  ビットが切捨てられて、加算器 141 で I 信号と加算され、I 信号となる。この  $-\pi/8$  位相回転により、信号振幅は  $\sqrt{2 \times (2 - \sqrt{2})}$  倍に変化する。

#### 【0024】

この位相回転部 14 の出力は方形クリップ回路 15 へ入力されるが、このときのクリップレベル  $RL2$  は、位相回転部 14 の上記振幅変化を考慮して、

$$\begin{aligned} RL2 &= RL1 \times \sqrt{2 \times (2 - \sqrt{2})} \\ &= RL0 \times \sqrt{2} \times \sqrt{2 \times (2 - \sqrt{2})} \\ &= RL \times 2 \times \sqrt{(2 - \sqrt{2})} \end{aligned}$$

となり、外部設定される。なお、図 9 には、 $\pi/8$  位相回転した場合に、 $\sqrt{2} \times \sqrt{(2 - \sqrt{2})}$ 、すなわち  $\sqrt{2 \times (2 - \sqrt{2})}$  だけレベル変化することを示している。

#### 【0025】

次に、位相回転部 16 により信号位相が  $-\pi/4$  回転される。この位相回転部 16 は、図 5 に示す如く、加算器 161、162 及び符号反転器 163 からなる周知の構成である。I 信号と Q 信号とは加算器 161 で加算されて I 信号となり、I 信号の符号反転信号と Q 信号とが加算器 162 で加算されて Q 信号となる。この  $-\pi/4$  位相回転により、信号振幅は  $\sqrt{2}$  倍に変化することは、先の位相回転部 12 と同様である。

#### 【0026】

この位相回転部 16 の出力は方形クリップ回路 17 へ入力されるが、このときのクリップレベル  $RL3$  は、位相回転部 16 の振幅変化を考慮して、

$$\begin{aligned} RL3 &= RL2 \times \sqrt{2} \\ &= RL \times 2 \times \sqrt{2 \times (2 - \sqrt{2})} \end{aligned}$$

となり、外部設定される。

#### 【0027】

この方形クリップ回路 17 の出力は位相回転部 18 へ入力されて  $+\pi/8$  だけ位相回転される。この位相回転部 18 は、図 6 に示す如く、加算器 181、182、乗算器 183、184、符号反転器 185 によりなる周知の構成である。I 信号は乗算器 183 により係数 ( $n$  ビット) を乗算され、その乗算出力の下位  $n$  ビットが切捨てられて、加算器 182 で Q 信号と加算され Q 信号となる。また、Q 信号は乗算器 184 により係数と乗算されその乗算出力の下位  $n$  ビットが切捨てられて符号反転され、加算器 181 にて I 信号と加算され I 信号となる。

#### 【0028】

この  $-\pi/4$  位相回転により振幅は、 $\sqrt{2 \times (2 - \sqrt{2})}$  倍に変化する。なお、この図 6 及び先の図 4 における係数  $n$  の値を制御することにより、位相回転量の制御が

可能であるが、本例では、 $\pm \pi/8$ であるので、それに対応する固定の係数値が入力される。

#### 【0029】

最後に、振幅調整部19において、方形クリッピングや位相回転により、実際の振幅値より小となった振幅値が元の入力信号レベルに戻される。図7はこの振幅調整部19の構成例であり、乗算器191、192よりなっている。I信号は係数(nビット)と乗算器191で乗算されI信号となり、Q信号は係数と乗算器192で乗算されQ信号となる。このときの振幅調整は、 $(2+\sqrt{2})/8$ 倍となる。

#### 【0030】

以上が本発明による16角形クリッピング回路であり、図9は、I/Q座標上における本クリッピング回路のクリップレベルRLとクリップ処理との関係を示す図である。最も内側に描かれている正方形10は、対角線がクリップレベルRLに等しく、その一辺が $|RI| + |RQ| = RL$ となっており、この正方形の内側部分がクリップ処理を通らない部分、すなわち図1におけるタイミング調整器6を経た信号レベルである。その外側の16角形20が、本発明による図1の16角形クリップ回路1のクリップレベルの境界を示し、その外側の30で示す領域が振幅制限を受ける部分であり、正方形10と16角形20との間の領域は、クリップ処理回路は通るが振幅制限されない部分である。

#### 【0031】

この様に、図2に示した一連の処理回路を通すことにより、16角形クリッピングが可能となり、円形クリッピングとほぼ同等の特性、すなわち位相誤差を極力抑制して変調波のEVMの劣化を防止できることになる。なお、図2の方形クリップ回路の段数及び位相回転部の段数を増減させて、最終段の振幅調整部(振幅スケール部)の調整値をそれに応じて変更することにより、多角形クリッピングを実現することができる。

#### 【0032】

例えば、クリッピング後のベースバンド信号の位相誤差を極力小さくしたい場合には、方形クリップ回路の段数を、例えば倍にし、それに伴って位相回転角度及び振幅調整値を変更制御することにより、32角形クリッピング回路が実現でき、より円形クリッピングに近づけることが可能となるのである。

#### 【0033】

また、図1においては、セクタ7を回路の出力に設けて、比較器4の出力に応じて、タイミング調整器6の出力か16角形クリップ回路1の出力かを選択しているが、セクタ7を入力段に設けて、比較器4の出力に応じて、タイミング調整器6へ入力するか16角形クリッピング回路1へ入力するかを選択するようにしても良いことは明らかである。

#### 【図面の簡単な説明】

#### 【0034】

【図1】本発明の実施の形態を示すブロック図である。

【図2】図1の16角形クリップ回路1の機能ブロック図である。

【図3】図2の位相回転部12の回転図である。

【図4】図2の位相回転部14の回路図である。

【図5】図2の位相回転部16の回路図である。

【図6】図2の位相回転部18の回路図である。

【図7】図2の振幅調整部19の回路図である。

【図8】位相回転時におけるクリップレベル(RL)の変化を説明する図であり、(1)は $\pi/4$ 位相回転の場合、(2)は $\pi/8$ 位相回転の場合である。

【図9】本発明による16角形クリッピングのI/Q座標上でのクリップレベルを示す図である。

【図10】(a)は方形クリッピングの場合の位相誤差の発生を示し、(b)は円形クリッピングの場合の例を示す図である。

#### 【符号の説明】

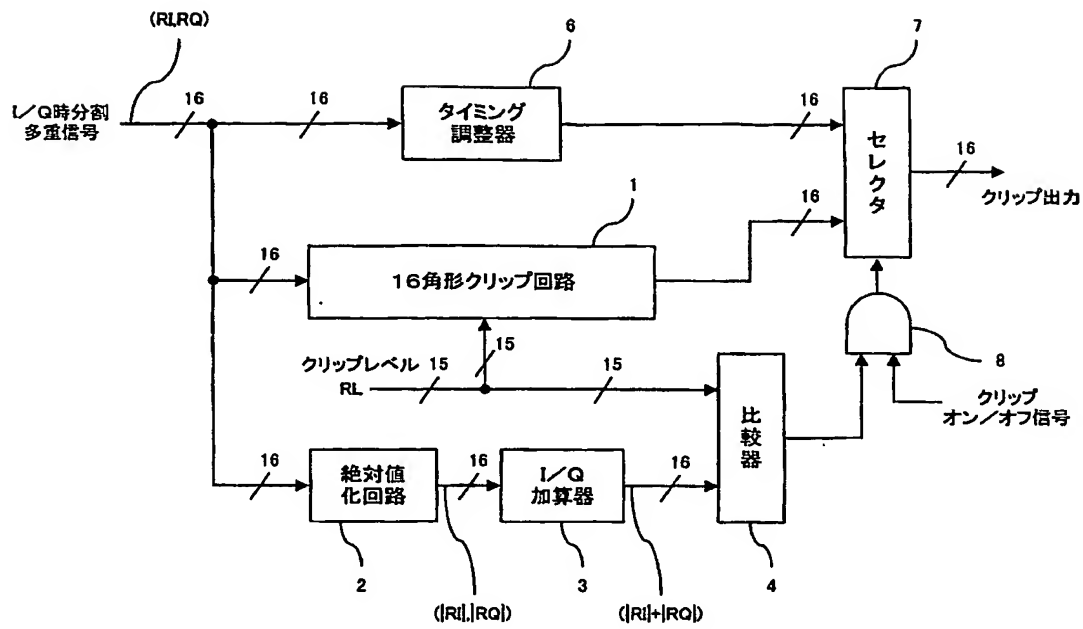
#### 【0035】



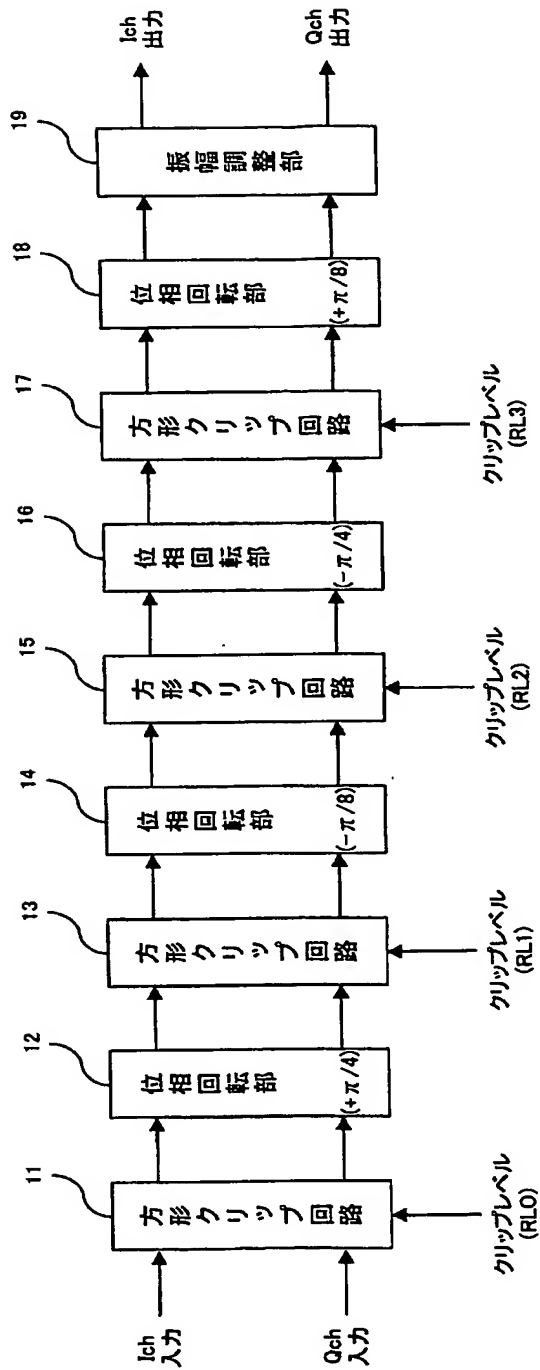
- 1 1 6 角形クリップ回路
- 2 絶対値化回路
- 3 I/Q加算器
- 4 比較器
- 6 タイミング調整器
- 7 セレクタ
- 8 アンドゲート
- 1 1, 1 3, 1 5, 1 7 方形クリップ回路
- 1 2, 1 4, 1 6, 1 8 位相回転部
- 1 9 振幅調整 (スケーリング) 部

【書類名】 図面

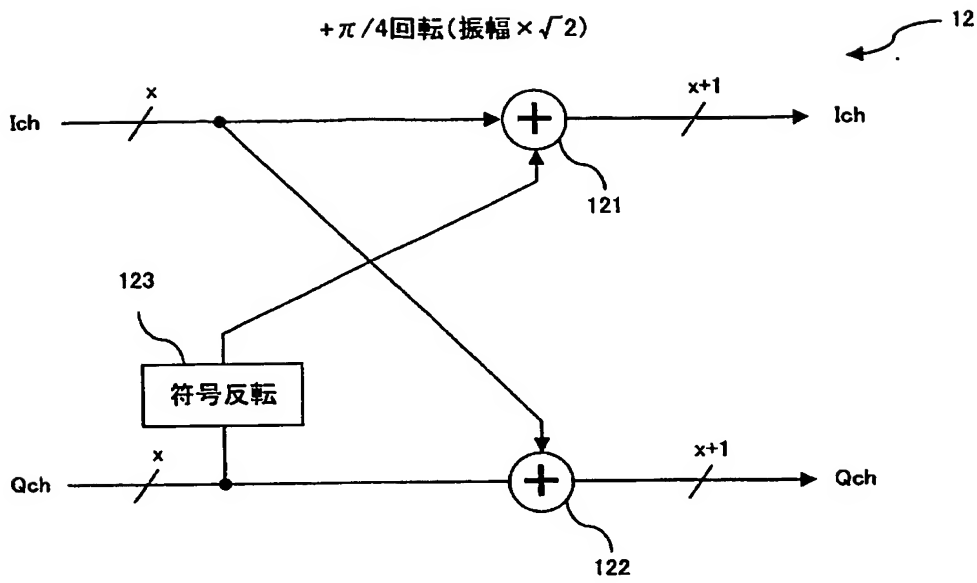
【図 1】



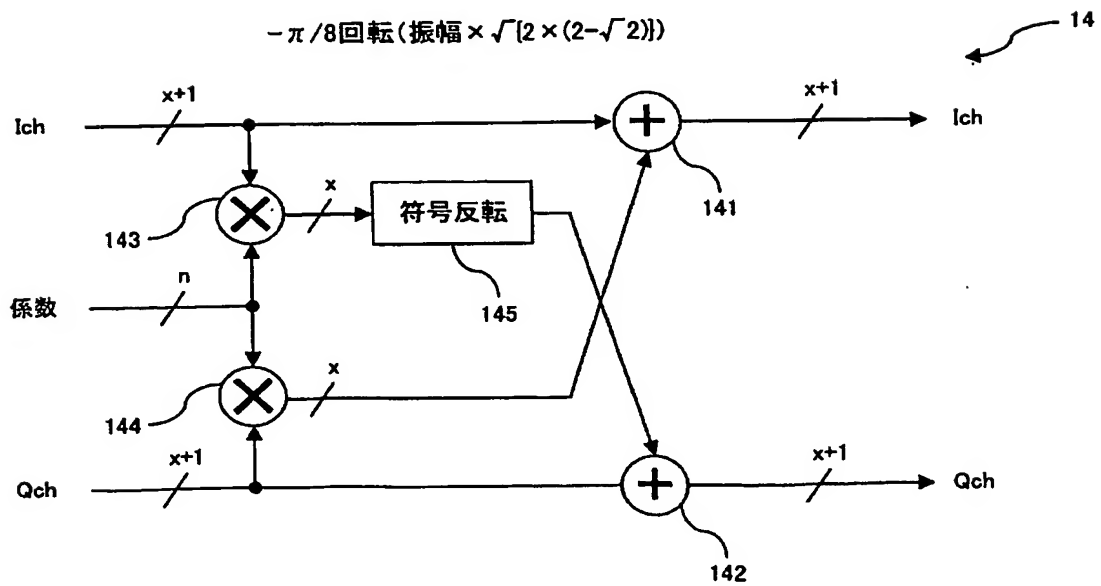
【図 2】



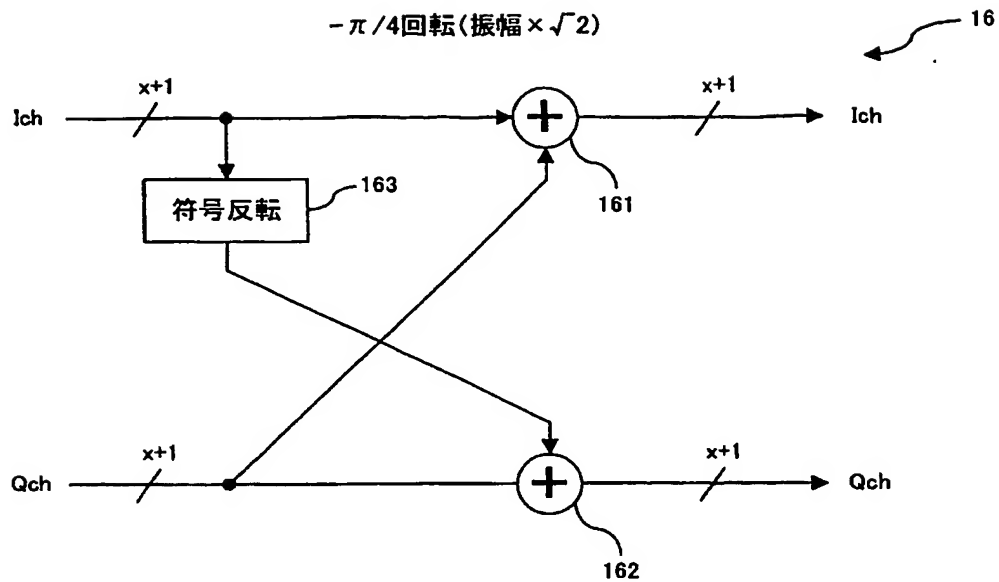
【図 3】



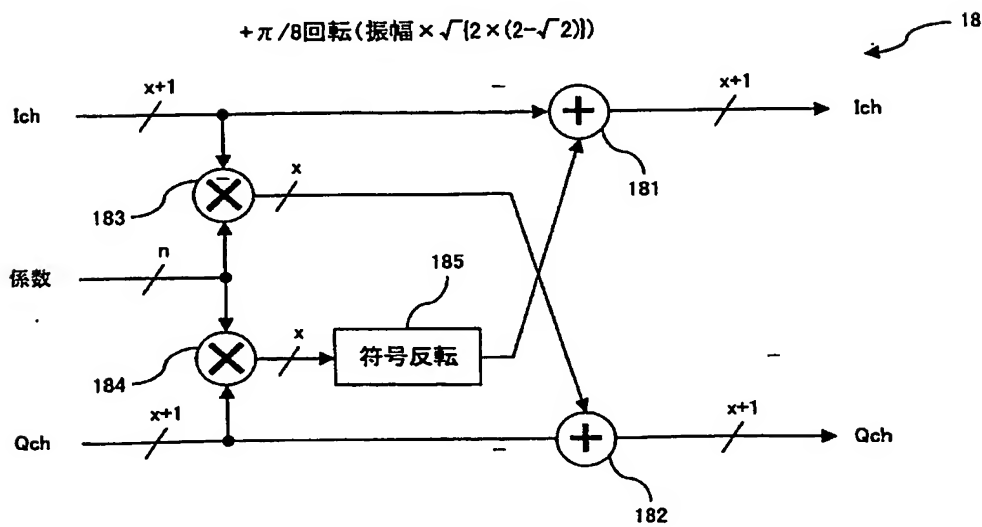
【図 4】



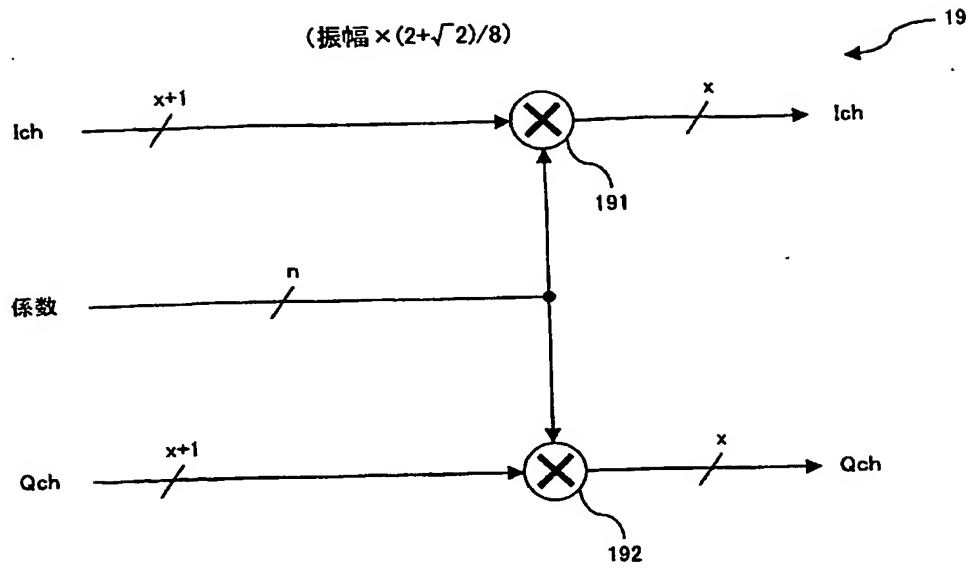
【図 5】



【図 6】

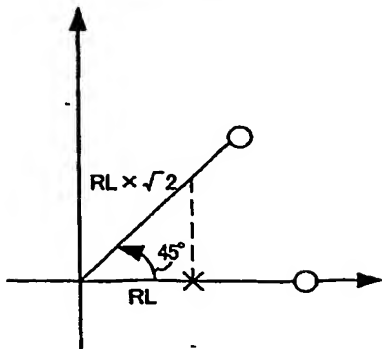


【図 7】

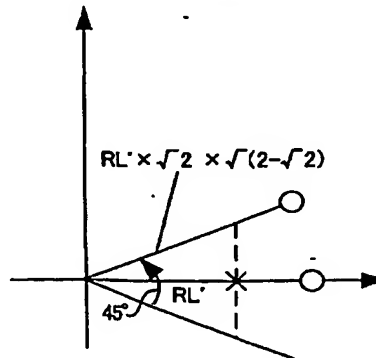


【図 8】

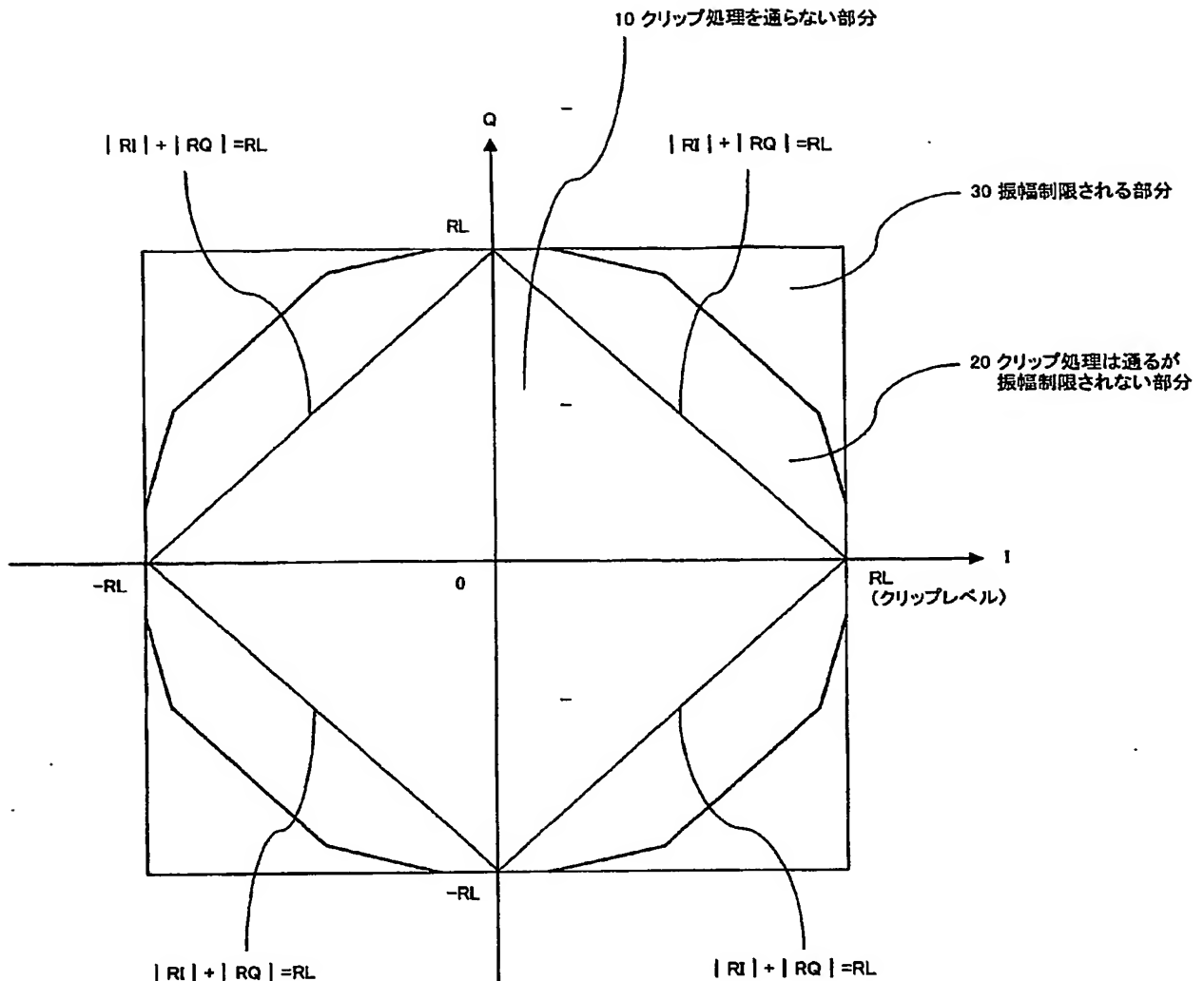
(1)  $\pi/4$ 回転の場合



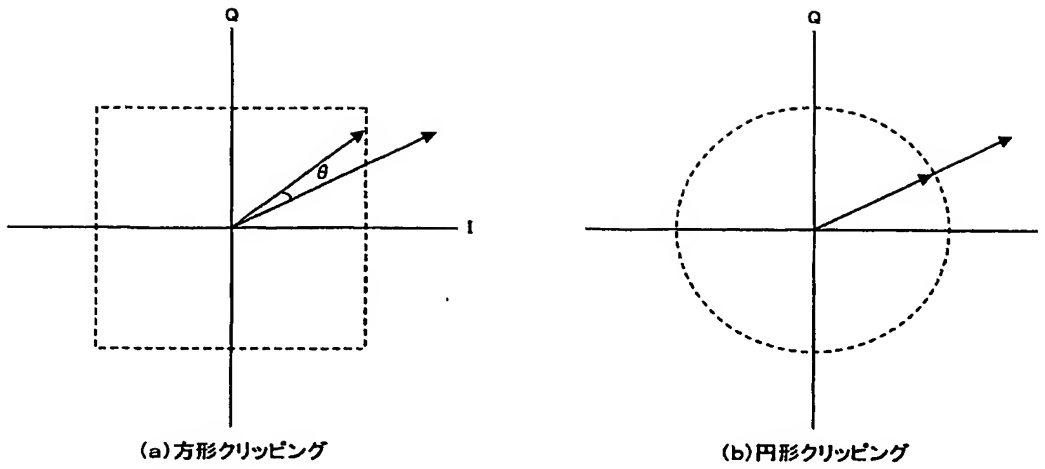
(2)  $\pi/8$ 回転の場合



【図 9】



【図 10】





**【書類名】 要約書****【要約】**

**【課題】** 比較的小規模な構成で、位相誤差の発生を抑制してEVMを劣化させることのないクリッピング回路を実現する。

**【解決手段】** 直交ベースバンド信号の振幅制限をなすクリッピング回路として、ほぼ円形クリッピングと等化な16角形クリップ回路を用いる。この16角形クリップ回路として、方形クリップ回路と位相回転部との直列構成（11と12、13と14、15と16、17と18）を複数段（4段）従属接続して構成する。そして、これ等方形クリップ回路と位相回転部とによる信号振幅の変化分を、振幅調整部19において補償するよう振幅スケーリングを行う。

**【選択図】** 図2

特願 2 0 0 3 - 3 7 5 0 7 1

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号 [ 0 0 0 0 0 4 2 3 7 ]

1. 変更年月日	1 9 9 0 年 8 月 2 9 日
[変更理由]	新規登録
住 所	東京都港区芝五丁目 7 番 1 号
氏 名	日本電気株式会社